

FIG. 1

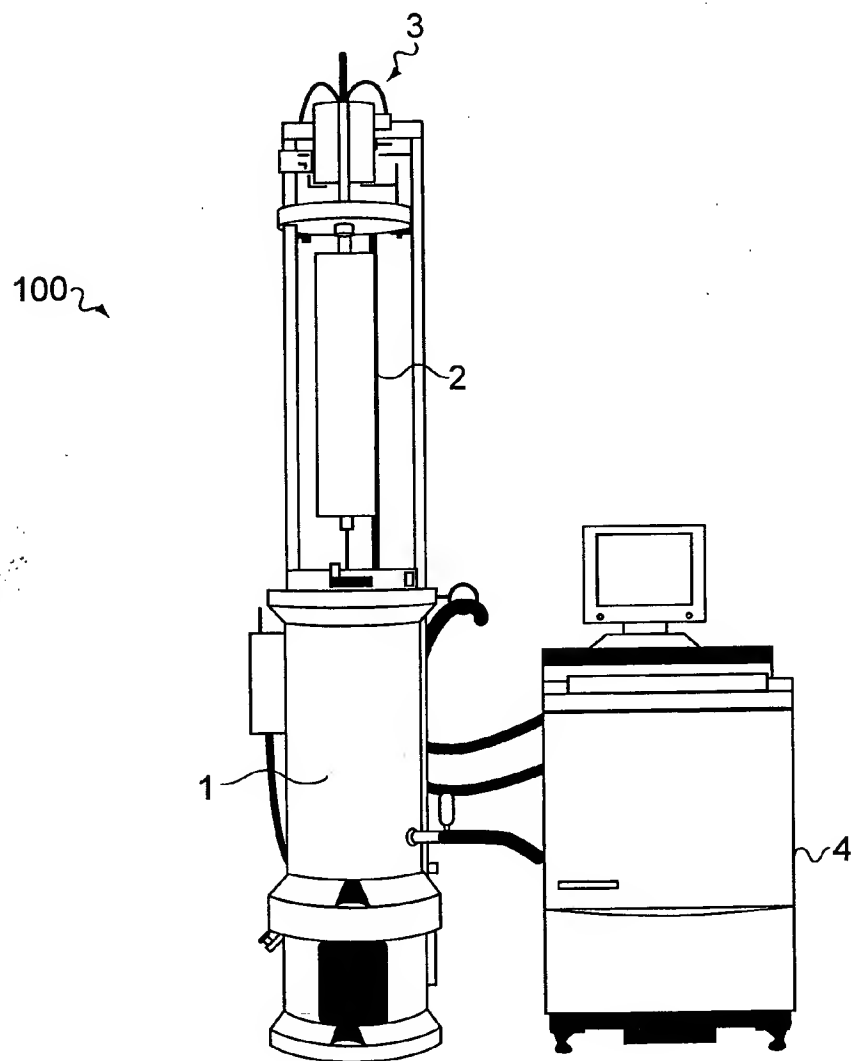


FIG. 1

FIG. 2A

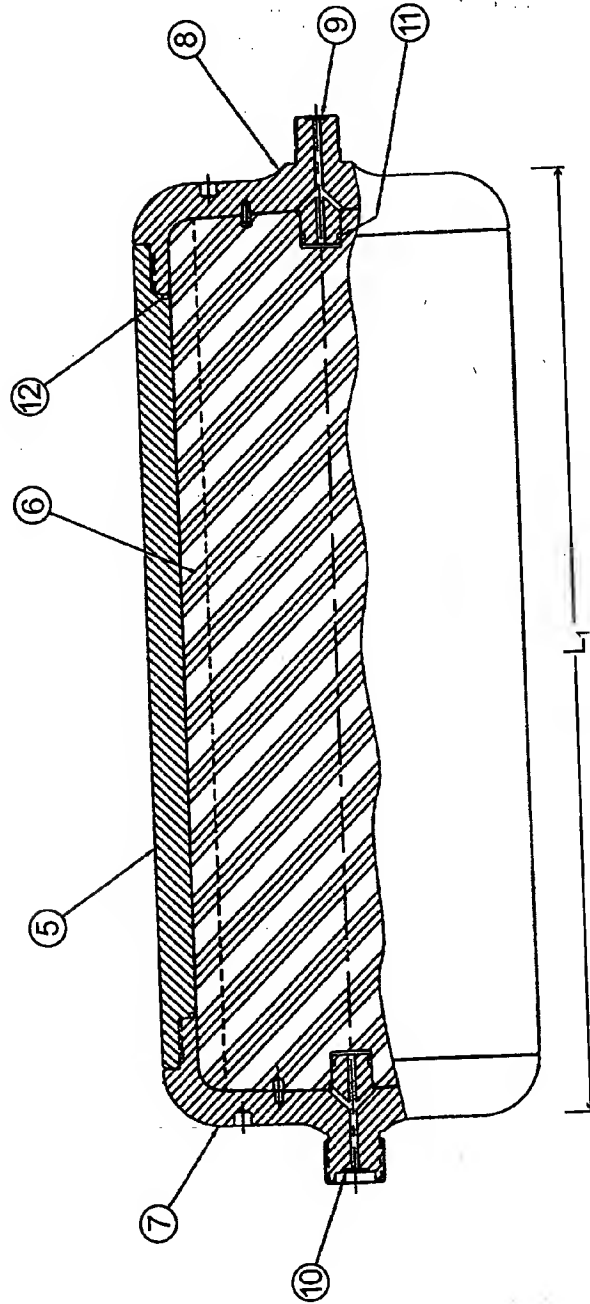


FIG. 2A

FIG. 2B

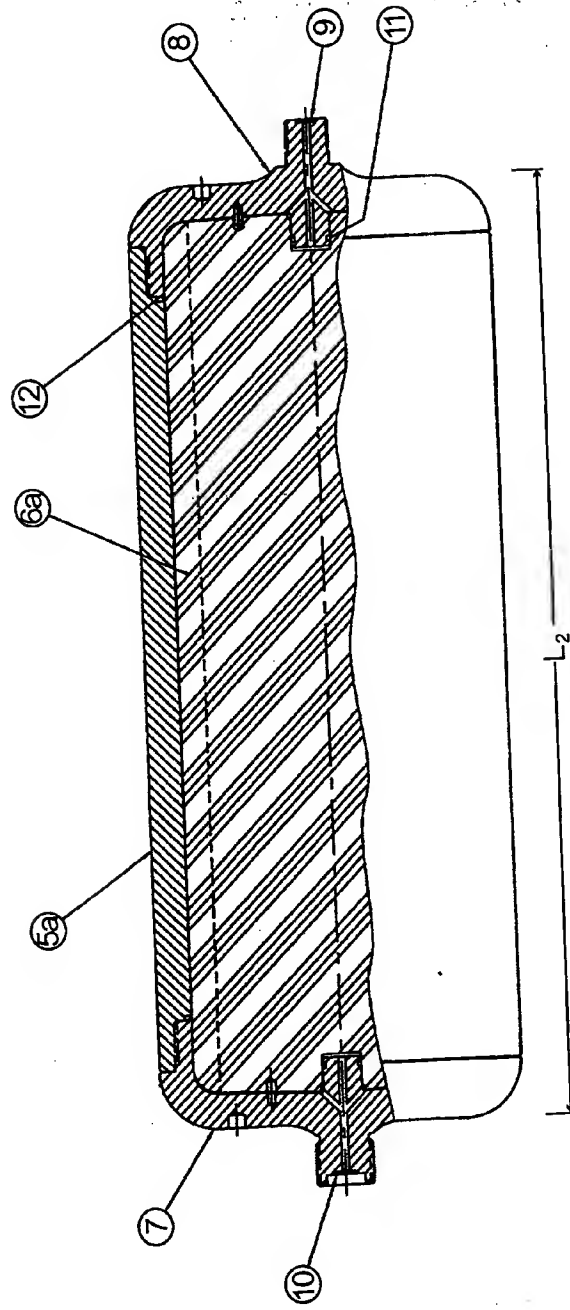
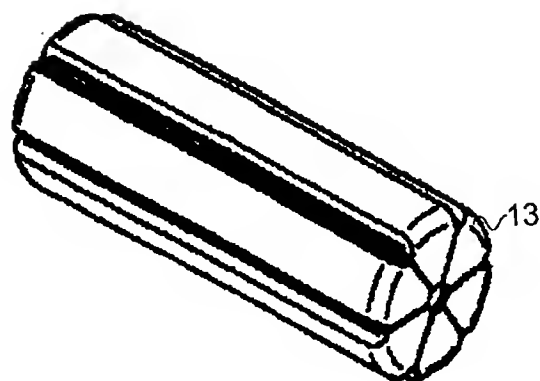


FIG. 2B



**FIG. 3A**

FIG. 3B

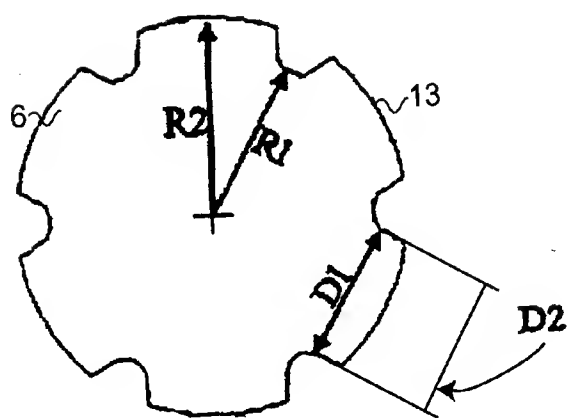


FIG. 3B

FIG. 4

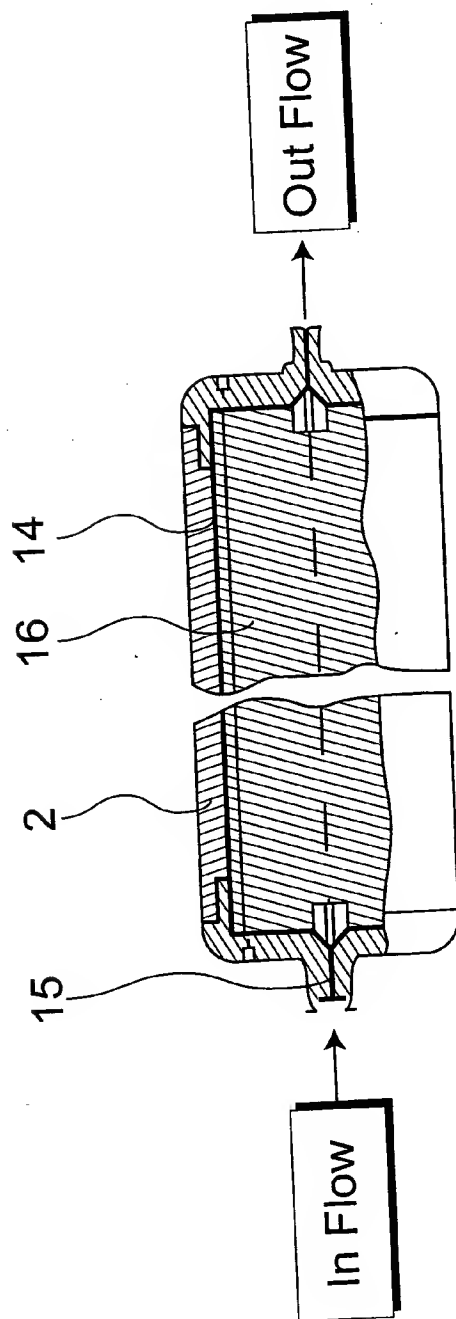


FIG. 4

FIG. 5

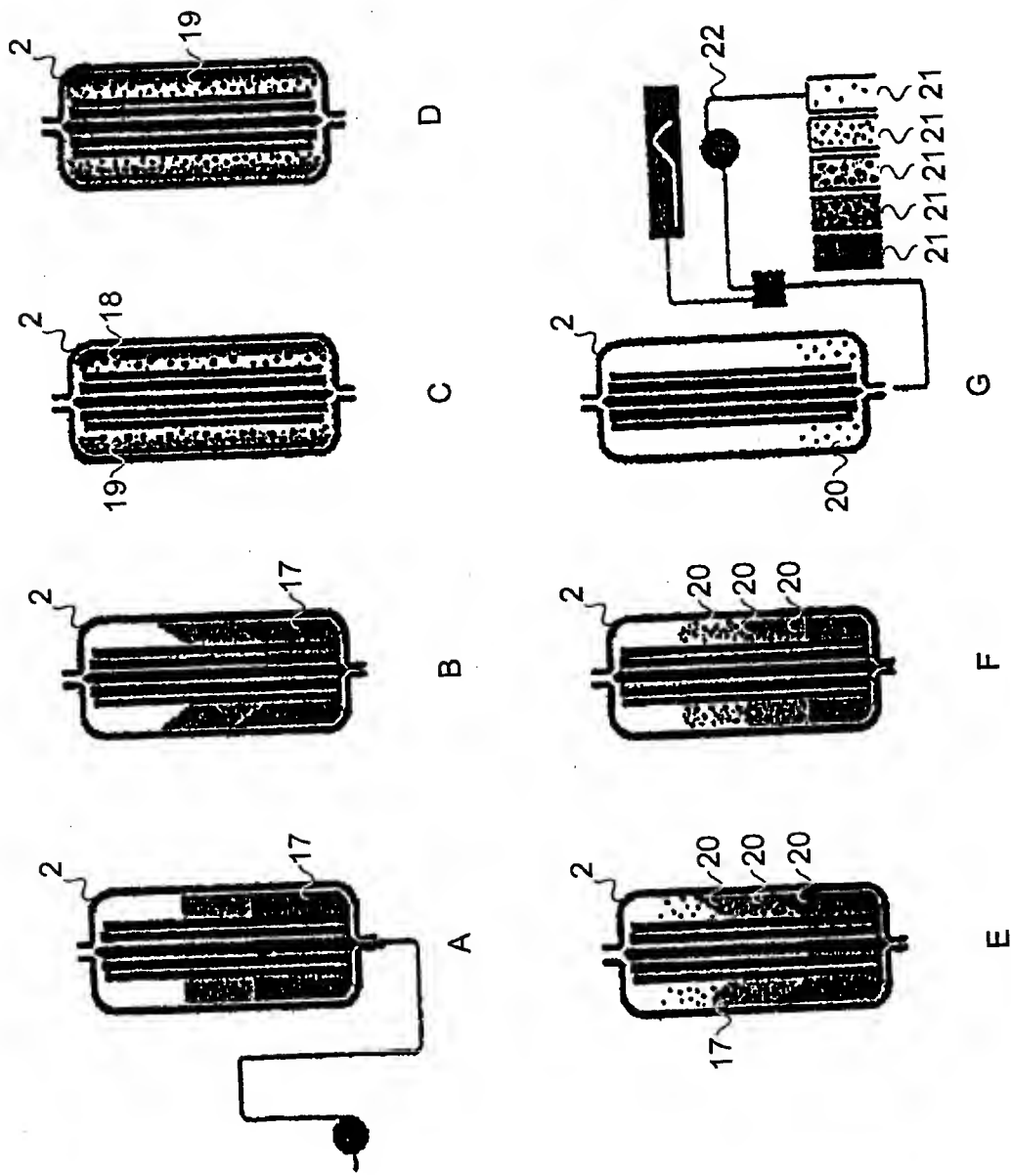
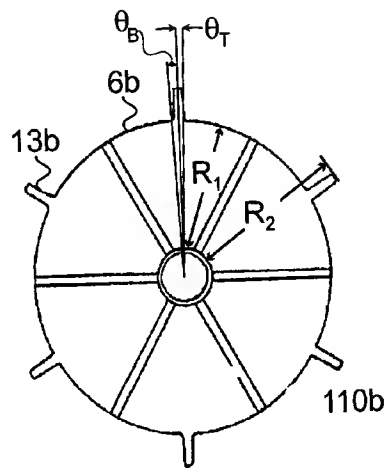


FIG. 5

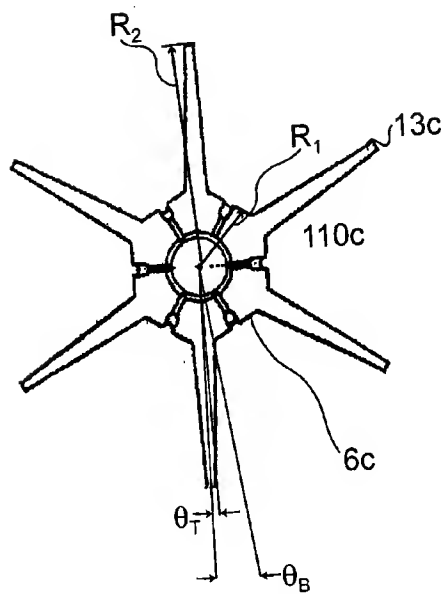


**FIG. 6**



R2	Outer Radius of the Core in mm	2.598 inches			
R1	Inner Radius in mm	2.145 inches			
Theta-T	Angle formed by one-half the top fin surface in radians	0.91527174 degrees			
Theta-B	Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians	0.60780781 degrees			
L	Length of the Core in mm				
V2	Total volume of the Cylinder:	10456 mL	Outer	Inner	
V1	Total volume of the Core trunk:	7124 mm <sup>3</sup>	26582.7	18112.27	
W1	Fin Volume Component 1:	8470.4 mm <sup>3</sup>	102 mL		
C1	Length of the Chord formed for W2:	0.6 mm	0.023 inch		
W2	Fin Volume Component 2:	2543.2 mm <sup>3</sup>	31 mL	3.327887	0.000295
Available Volume		13199.27 mm <sup>3</sup>			
D1	Lateral distance across fin bottom in mm	0.114 inches	(D2+0.031")		
D2	Lateral distance across fin top in mm	0.083 inches			
Calculated Theta-T in radians		0.915272 degrees			
Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians		1.52308 degrees			
Calculated Theta-B in radians		0.607808 degrees			
Calculated fin Wall Angle in radians		-88.04247 degrees			
Intermediate Terms		0.999			
		0.999			
		11.5189			-0.3937

**FIG. 7**

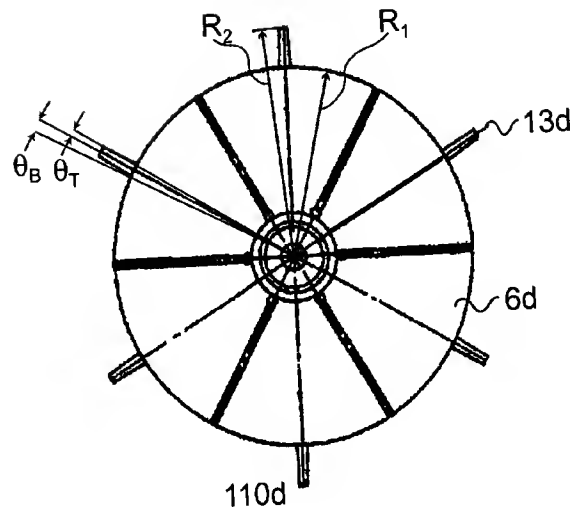


**FIG. 8**

# TABLE 4-5-6-6-3

R2	68.0	Outer Radius of the Core in mm	2.598	Inches	10317	mL	Outer	Inner
R1	21.0	Inner Radius in mm	0.825	Inches	1040	mL	31602.2	3186.742
Theta-T		Angle formed by one-half the top fin surface in radians	0.0192		341	mL		
Theta-B		Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians	0.1329		0.110	inch		
L	754.1	Length of the Core in mm			566	mL	62.6377	0.085731
V2	29.890	Total volume of the Cylinder:	10316669.4	mm^3				
V1		Total volume of the Core trunk:	1040325.2	mm^3				
W1		Fin Volume Component 1:	28415.5	mm^3				
C1		Length of the Chord formed for W2:	2.8	mm				
W2		Fin Volume Component 2:	47172.1	mm^3				
Available Volume								
D1		Lateral distance across fin bottom in mm	0.250	inches	(D2+0.031")			
D2	2.5	Lateral distance across fin top in mm	0.100	inches				
Calculated Theta-T in radians			0.0192		1.102758	degrees	Intermediate Terms	
Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians			0.1521		8.714742	degrees	0.999	
Calculated Theta-B in radians			0.1329		7.611984	degrees	0.954	
Calculated fin Wall Angle in radians			-1.5285		-87.57776	degrees	45.0342	-1.905

FIG. 9



**FIG. 10**

[illegible]

**FIG. 11**

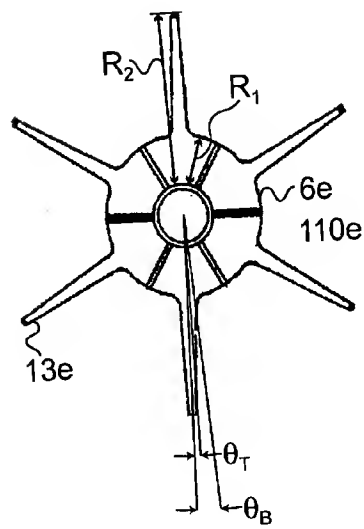
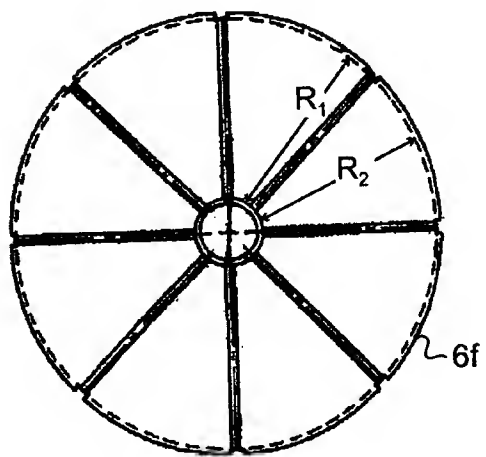


FIG. 12

R2	Outer Radius of the Core in mm	2.598 inches					
R1	Inner Radius in mm	1.052 inches					
Theta-T	Angle formed by one-half the top fin surface in radians	1.2461381 degrees					
Theta-B	Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians	4.83798852 degrees					
L	Length of the Core in mm						
V2	Total volume of the Cylinder:	10456 mL					
V1	Total volume of the Core trunk:	1714 mL					
W1	Fin Volume Component 1:	363 mL					
C1	Length of the Chord formed for W2:	0.089 inch					
W2	Fin Volume Component 2:	406 mL					
	Available Volume	8.0 L					
D1	Lateral distance across fin bottom in mm	0.223 inches					
D2	Lateral distance across fin top in mm	0.113 inches					
	Calculated Theta-T in radians	1.246138 degrees					
	Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians	6.084127 degrees					
	Calculated Theta-B in radians	4.837989 degrees					
	Calculated fin Wall Angle in radians	-87.96252 degrees					
	Intermediate Terms	0.999					
		0.978					
		39.2684					
		-1.397					

**FIG. 13**



**FIG. 14**



Outer Radius of the Core in mm		2.598 Inches		0 degrees	
Inner Radius in mm		2.561 Inches		0 degrees	
Angle formed by one-half the top fin surface in radians		0.0000		0 degrees	
Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians		0.0000		0 degrees	
Length of the Core in mm		10456		10456 mL	
Total volume of the Cylinder:		10456661.2 mm^3		10456 mL	
Total volume of the Core trunk:		10159968.6 mm^3		0 mL	
Fin Volume Component 1:		0.0 mm^3		0.000 Inch	
Length of the Chord formed for W2:		0.0 mm		0 mL	
Fin Volume Component 2:		0.0 mm^3		0 mL	
Available Volume		284169 mm^3		0.3125 L	
D1		Lateral distance across fin bottom in mm		0.000 Inches	
D2		Lateral distance across fin top in mm		0.000 Inches	
Calculated Theta-T in radians		0.0000		0 degrees	
Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians		0.0000		0 degrees	
Calculated Theta-B in radians		0.0000		0 degrees	
Calculated fin Wall Angle in radians		#DIV/0!		#DIV/0!	

**FIG. 15**

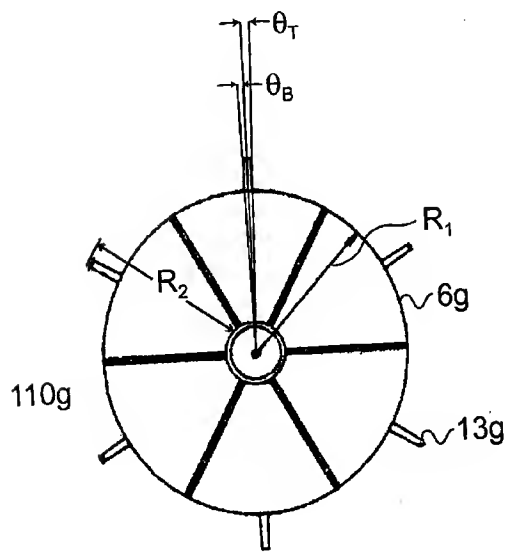


FIG. 16

<b>R2</b>	Outer Radius of the Core in mm	66.0	2.598 inches	5.196
<b>R1</b>	Inner Radius in mm	54.5	2.145 inches	4.29
<b>Theta-T</b>	Angle formed by one-half the top fin surface in radians		0.91527174 degrees	
<b>Theta-B</b>	Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians		0.6074527 degrees	
<b>L</b>	Length of the Core in mm	382.1		
<b>V2</b>	Total volume of the Cylinder:	5227135.7 mm^3	5227 mL	
<b>V1</b>	Total volume of the Core trunk:	3563198.9 mm^3	3563 mL	Outer
<b>W1</b>	Fin Volume Component 1:	4230.4 mm^3	51 mL	13289.58
<b>C1</b>	Length of the Chord formed for W2:	0.6 mm	0.023 inch	3.32305
<b>W2</b>	Fin Volume Component 2:	1289.6 mm^3	15 mL	0.000295
<b>Available Volume</b>				
<b>D1</b>	Lateral distance across fin bottom in mm		0.114 inches	(D2+0.031")
<b>D2</b>	Lateral distance across fin top in mm		0.083 inches	
<b>2.1</b>				Intermediate Terms
<b>0.083</b>				0.999
	Calculated Theta-T in radians	0.0160	0.915272 degrees	0.999
	Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians	0.0266	1.522724 degrees	
	Calculated Theta-B in radians	0.0106	0.607453 degrees	11.5062
	Calculated fin Wall Angle in radians	-1.5366	-88.04031 degrees	-0.3937

**FIG. 17**

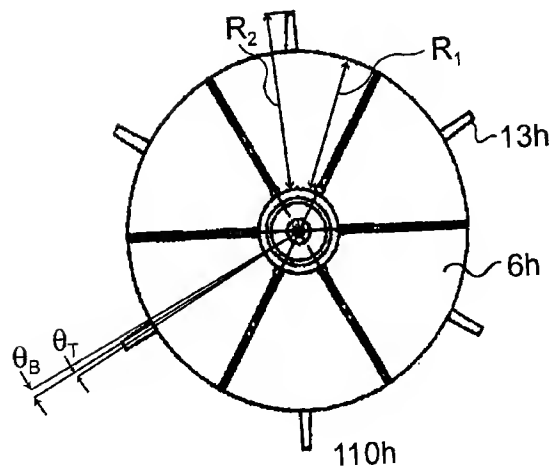
R2	63.0	Outer Radius of the Core in mm	2.598	Inches
R1	54.5	Inner Radius in mm	2.145	Inches
Theta-T		Angle formed by one-half the top fin surface in radians	14.4433492	degrees
Theta-B		Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians	3.57949303	degrees
L	382.1	Length of the Core in mm		
V2		Total volume of the Cylinder:	5227	mL
V1		Total volume of the Core trunk:	3562	mL
W1		Fin Volume Component 1:	802	mL
C1		Length of the Chord formed for W2:	0.134	inch
W2		Fin Volume Component 2:	89	mL
		Available Volume	19.44062	0.060277
D1		Lateral distance across fin bottom in mm	1.327	Inches
D2	32.9	Lateral distance across fin top in mm	1.296	Inches
		Intermediate Terms	0.876	
			0.809	
		Calculated Theta-T in radians	14.44335	degrees
		Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians	18.02284	degrees
		Calculated Theta-B in radians	3.579493	degrees
		Calculated fin Wall Angle in radians	-88.04247	degrees
			11.5189	-0.3937

**FIG. 18**

FIG. 19

R2	382.1	Outer Radius of the Core in mm	5.196	inches
R1	50.5	Inner Radius in mm	4.29	inches
Theta-T		Angle formed by one-half the top fin surface in radians	20.8573877	degrees
Theta-B		Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians	5.14837464	degrees
L		Length of the Core in mm	0.9899	inches
V2		Total volume of the Cylinder:	5227	mL
V1		Total volume of the Core trunk:	3563	mL
W1		Fin Volume Component 1:	1157	mL
C1		Length of the Chord formed for W2:	0.193	Inch
W2		Fin Volume Component 2:	126	mL
Available Volume				
D1	47.0	Lateral distance across fin bottom in mm	1.881	inches
D2	1.850	Lateral distance across fin top in mm	1.850	inches
Intermediate Terms				
Calculated Theta-T in radians			0.746	
Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians			0.616	
Calculated Theta-B in radians			11.5062	
Calculated fin Wall Angle in radians			-0.3937	

FIG. 19



**FIG. 20**

TABLE 1

R2	380.5	Outer Radius of the Core in mm	2.593	Inches
R1	54.5	Inner Radius in mm	2.145	Inches
Theta-T		Angle formed by one-half the top fin surface in radians	1.25716763	degrees
Theta-B		Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians	0.6802237	degrees
L	380.5	Length of the Core in mm		
V2		Total volume of the Cylinder:	5205244.4	mm <sup>3</sup>
V1		Total volume of the Core trunk:	3546622.3	mm <sup>3</sup>
W1		Fin Volume Component 1:	5792.1	mm <sup>3</sup>
C1		Length of the Chord formed for W2:	0.6	mm
W2		Fin Volume Component 2:	1416.9	mm <sup>3</sup>
Outer		Outer	18177.4	12385.27
Inner		Inner	3.724271	0.000414
D1	2.9	Lateral distance across fin bottom in mm	0.145	inches
D2	0.114	Lateral distance across fin top in mm	0.114	inches
Calculated Theta-T in radians			1.257168	degrees
Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians			1.937391	degrees
Calculated Theta-B in radians			0.680224	degrees
Calculated fin Wall Angle in radians			-88.04247	degrees
Intermediate Terms			0.999	
			0.998	
			11.5189	-0.3937

FIG. 21

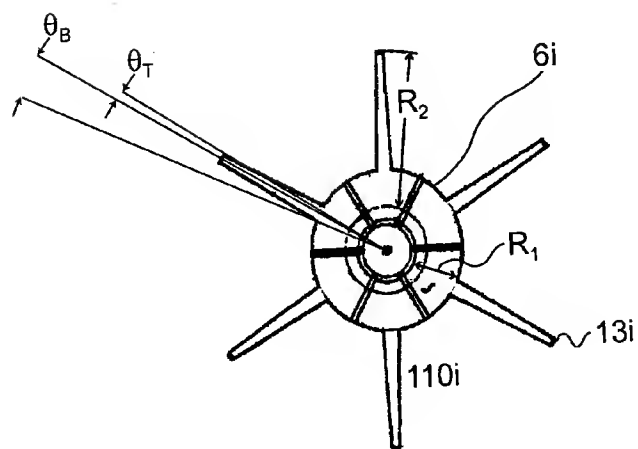


FIG. 22



FIG. 23

R2	382.1	Outer Radius of the Core in mm	2.598 inches
R1	26.7	Inner Radius in mm	1.052 inches
Theta-T		Angle formed by one-half the top fin surface in radians	1.2461381 degrees
Theta-B		Angle formed by one-half the bottom fin surface in radians	7.30918223 degrees
L		Length of the Core in mm	
V2		Total volume of the Cylinder:	5227135.7 mm <sup>3</sup>
V1		Total volume of the Core trunk:	857071.3 mm <sup>3</sup>
W1		Fin Volume Component 1:	15127.0 mm <sup>3</sup>
C1		Length of the Chord formed for W2:	3.4 mm
W2		Fin Volume Component 2:	25506.7 mm <sup>3</sup>
Available Volume			
D1		Lateral distance across fin bottom in mm	0.313 inches (D2+0.031")
D2		Lateral distance across fin top in mm	0.113 inches
2.9		Calculated Theta-T in radians	0.0217
0.113		Calculated (Theta-T+Theta-B) in radians	0.1493
		Calculated Theta-B in radians	0.1276
		Calculated fin Wall Angle in radians	-1.5062
		Intermediate Terms	
			0.999
			0.956
			39.2684
			-2.54

FIG. 23

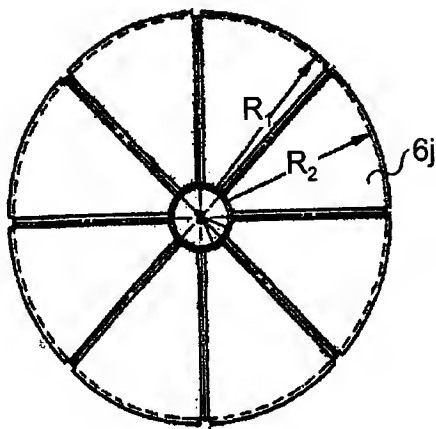


FIG. 24

	Outer Radius of the Core in mm	2.598 inches																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
--	--------------------------------	--------------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

**FIG. 25**

FIG. 26

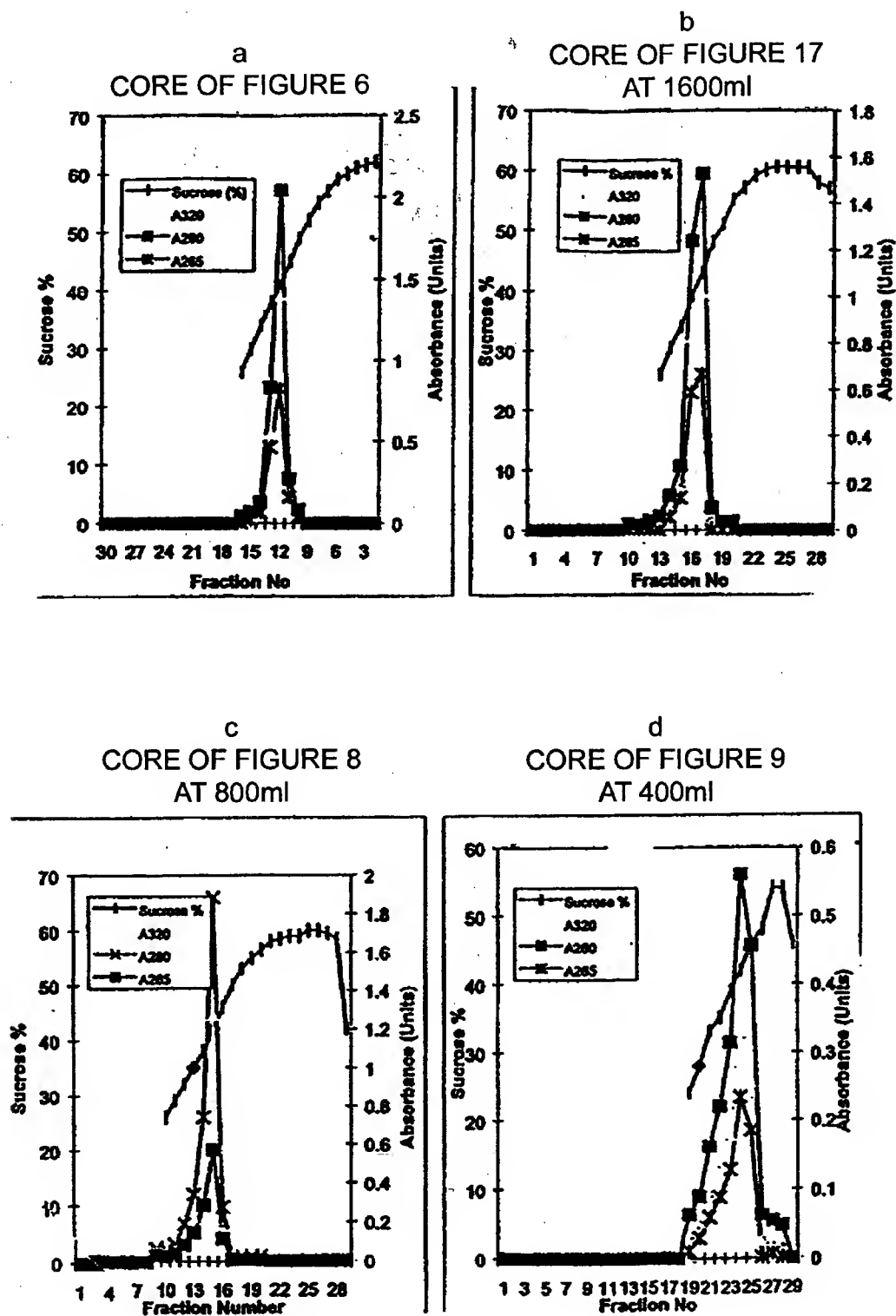


FIG. 26.